PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 11223538 A

(43) Date of publication of application: 17 . 08 . 99

(51) Int. CI

G01F 1/34 // F15C 1/04

(21) Application number: 10025508

(22) Date of filing: 06 . 02 . 98

(71) Applicant:

CKD CORP

(72) Inventor:

HAYASHIMOTO SHIGERU

SAKAI ATSUYUKI

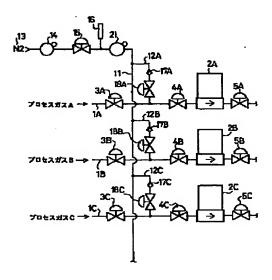
(54) MASS FLOW CONTROLLER FLOW RATE TESTING SYSTEM

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a mass flow controller flow rate detecting system in which the flow rate measuring efficiency of the mass flow controller can be improved.

SOLUTION: This mass flow controller flow rate testing system is provided with a plurality of process gas lines 1A-1C for supplying process gas, and a measuring gas line 11 branch-connected with the process gas lines. A first pressure adjuster 14, measuring starting interrupting valve 15, pressure sensor 16, and second pressure adjuster 21 are sequentially piped at the common part of the measuring gas line 11, and connecting part interrupting valves 18A-18C are sequentially piped at each branch part 12A-12C of the measuring gas line 11. Pressure drop between the measuring starting interrupting valve 15 and the second pressure adjuster 21 is measured by the pressure sensor 16 so that the flow rate testing of mass flow controllers 2A-2C can be attained.

COPYRIGHT: (C)1999,JPO



(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平11-223538

(43)公開日 平成11年(1999)8月17日

Z

(51) Int.Cl.⁸ G 0 1 F 識別記号

FΙ

G01F 1/34

// F15C 1/04

1/34

F15C 1/04

審査請求 未請求 請求項の数5 OL (全 13 頁)

(21)出願番号

特願平10-25508

(71)出願人 000106760

シーケーディ株式会社

愛知県小牧市大字北外山字早崎3005番地

(22)出願日 平成10年(1998) 2月6日

(72)発明者 林本 茂

愛知県春日井市堀の内町850番地 シーケ

ーディ株式会社春日井事業所内

(72)発明者 坂井 厚之

愛知県春日井市堀の内町850番地 シーケ

ーディ株式会社春日井事業所内

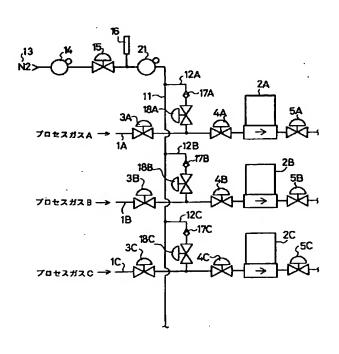
(74)代理人 弁理士 富澤 孝 (外2名)

(54) 【発明の名称】 マスフローコントローラ流量検定システム

(57)【要約】

【課題】 マスフローコントローラの流量測定精度を向上させたマスフローコントローラ流量検定システムを提供すること。

【解決手段】 本発明のマスフローコントローラ流量検定システムは、プロセスガスを供給する複数のプロセスガスライン1A~1Cと、そのプロセスガスラインに分岐接続された計測ガスライン11とを有し、計測ガスライン11の共通部分には、第1圧力調整器14と、計測開始用遮断弁15と、圧力センサ16と、第2圧力調整器21とが順次配管され、計測ガスライン11の各分岐部分12A~12Cには、連結部遮断弁118A~18Cとが順次配管されたものであって、計測開始用遮断弁15と第2圧力調整器21との間の圧力降下を圧力センサ16によって測定することでマスフローコントローラ2A~2Cの流量検定を行う。



【特許請求の範囲】

【請求項1】 プロセスガス遮断弁とマスフローコント ローラとを順次経由してプロセスガス源からのプロセス ガスをプロセスチャンバに供給する複数のプロセスガス ラインと、

1

計測ガス供給源からのプロセスガスを前記各マスフロー コントローラを経由して排出すべく、前記プロセスガス ラインに分岐接続された計測ガスラインとを有し、

前記計測ガスラインの共通部分には、第1圧力調整器 と、計測開始用遮断弁と、圧力センサと、第2圧力調整 10 器とが順次配管され、前記計測ガスラインの各分岐部分 には、前記プロセスガスラインと計測ガスライン間の遮 断を行う連結部遮断弁とが順次配管されたものであっ

前記計測開始用遮断弁と第2圧力調整器との間の圧力降 下を前記圧力センサによって測定することでマスフロー コントローラの流量検定を行うことを特徴とするマスフ ローコントローラ流量検定システム。

【請求項2】 プロセスガス遮断弁とマスフローコント ローラとを順次経由してプロセスガス源からのプロセス 20 ガスをプロセスチャンバに供給する複数のプロセスガス ラインと、

計測ガス供給源からのプロセスガスを前記各マスフロー コントローラを経由して排出すべく、前記プロセスガス ラインに分岐接続された計測ガスラインとを有し、

前記計測ガスラインの共通部分には、第1圧力調整器 と、計測開始用遮断弁と、圧力センサとが順次配管さ れ、更にその下流側には一次圧を減圧させる圧力調整器 が分岐配管され、前記計測ガスラインの各分岐部分に は、プロセスガスの流入を防止する逆止弁と、前記プロ セスガスラインと計測ガスライン間の遮断を行う連結部 遮断弁とが順次配管されたものであって、

前記計測開始用遮断弁を閉じて前記圧力調整器が所定の タイミングで減圧を行った後、前記圧力センサによって 圧力降下を測定することでマスフローコントローラの流 量検定を行うことを特徴とするマスフローコントローラ 流量検定システム。

【請求項3】 請求項2に記載のマスフローコントロー ラ流量検定システムにおいて、

前記圧力調整器は、圧力調整用遮断弁であって、前記計 測開始用遮断弁の閉弁の後に開弁することによって、低 圧に設定した当該圧力調整用遮断弁の下流側に計測用ガ スを流すことによって一次圧を減圧させることを特徴と するマスフローコントローラ流量検定システム。

【請求項4】 請求項3に記載のマスフローコントロー ラ流量検定システムにおいて、

前記計測開始用遮断弁がノーマルクローズタイプのエア オペレート弁、前記圧力調整用遮断弁がノーマルオープ ンタイプのエアオペレート弁の組み合わせである場合、 又はそれぞれの遮断弁が逆のタイプのオペレート弁によ 50 は、正しいガス流量を流すべく印加電圧の設定を修正し

る組み合わせである場合に、

両遮断弁への作動エアの供給が共通の制御弁によって制 御されるものであって、計測開始用遮断弁への作動エア の供給が絞りと逆止弁とからなるスピードコントローラ を介して行われることを特徴とするマスフローコントロ ーラ流量検定システム。

【請求項5】 請求項3に記載のマスフローコントロー ラ流量検定システムにおいて、

前記圧力調整器は、圧力調整用遮断弁と補助遮断弁とが 順次配管されたものであって、

前記計測開始用遮断弁の閉弁前に前記補助遮断弁を開閉 することによって、前記圧力調整遮断弁下流側を低圧に することを特徴とするマスフローコントローラ流量検定 システム。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、例えば半導体製造 設備等に用いられるガスライン中に配管されたマスフロ ーコントローラの流量検定システムに関し、さらに詳細 には、流量計測時の容積変化をなくし安定した流量計測 が可能なマスフローコントローラ流量検定システムに関 するものである。

[0002]

30

【従来の技術】半導体製造設備中の成膜装置、乾式エッ チング装置等においては、例えばシランやホスフィン等 のいわゆる特殊材料ガスや塩素ガス等の腐食性ガスおよ び水素ガス等の強燃性ガス等が使用される。これらのガ スは、①その流量がプロセスの良否に直接影響すると と、②排気系に設置される除害装置の負担、③ガス自体 が高価であること、等の理由によりその流量が極めて厳 格に管理される。そとで、ガスライン中には公知のマス フローコントローラが配管され、そのマスフローコント ローラによってガス種およびプロセスレシピごとに最適 の流量のガスが流される。マスフローコントローラで は、このような流量の設定が印加電圧の調節により行わ

【0003】ところで、プロセスガスのうち特に成膜用 材料ガスは、その特性上ガスライン内でも固形物を析出 する可能性があり、その析出固形物が蓄積されガスライ 40 ン内の容量変化を生じさせることがある。特に、マスフ ローコントローラ内の細管部分では、他の部分と比較し て固形物が折出する可能性や析出した場合の影響が大き い。従って、析出固形物が蓄積されると、最適な流量を 極めて厳格に管理するマスフローコントローラの性能が 低下し、プロセスの安定性が阻害されることとなる。そ のため、マスフローコントローラにおける印加電圧と実 流量との関係が崩れ、適正な流量のガス供給が行われな くなってしまう。

【0004】現実にとのような変化が起こった場合に

なければならないが、このとき、マスフローコントローラの流量を計測する必要が生ずる。そこで、従来のマスフローコントローラ流量検定システムとして次のようなものが挙げられる。図10は、従来のマスフローコントローラ流量検定システムに組み込まれたガス回路の一部を示した図である。プロセスガスA~Cを図示しないプロセスチャンバに供給するプロセスガスラインは、プロセスガス供給管1A~1Cにマスフローコントローラ2A~2Cが配管され、その上流側には第1遮断弁3A~3Cと第2遮断弁4A~4Cとが、更にその下流側には 10第3遮断弁5A~5Cが配管されている。

【0005】一方、計測用ガスを供給する計測ガスラインは、計測ガス供給管11が、プロセスガス供給管1A~1Cの第1遮断弁3A~3Cと第2遮断弁4A~4Cとの間に、分岐管12A~12Cを介して分岐接続されている。計測用ガスとして窒素ガスを用い、その流量計測用の高圧窒素源13に計測ガス供給管11が接続されている。そして、その計測ガス供給管11には、レギュレータ14、計測開始用遮断弁15及び圧力センサ16が順次配管されている。また、各分岐管12A~12Cには、逆止弁17A~17C及び連結部遮断弁18A~18Cが配管されている。逆止弁17A~17Cは、2種類以上のガスが混合されて生成物が発生する危険を避けるために設けられている。

【0006】そこで、このようなガス回路からなるマスフローコントローラ流量検定システムでは、例えば以下のようにしてマスフローコントローラ2Aの流量計測が行われる。先ず、全ての第1遮断弁3A~3Cが閉じられ、プロセスガスA~Cの供給が遮断された後、連結部遮断弁18A~18C及び計測開始用遮断弁15が開かれる。そのため、図示しないプロセスチャンバを介して排気側にブローして、プロセスガス供給管1A~1C内に残留しているプロセスガスが掃気される。そして、計測対象外となるマスフローコントローラ2B,2Cに対応する連結部遮断弁18B,18Cが閉じられ、高圧窒素源13から窒素ガスが供給される。

【0007】窒素ガスは、マスフローコントローラ2Aを介して排気側に流出するが、高圧窒素源6からレギュレータ14を介して供給され続けるため、ガスライン内は2kgf/cm² に維持される。そこで、ガスライン内が2kgf/cm² で安定した状態で計測開始用遮断弁15が閉じられると、その計測開始用遮断弁15の下流側へは窒素ガスの供給が停止される。そのため、マスフローコントローラ2Aからは所定流量の窒素ガスが排出され続け、圧力センサ16の測定値が次第に低下するととなる。この圧力降下時間に基づいてマスフローコントローラ2Aの流量が計測される。そして、マスフローコントローラ2Aの流量が計測される。そして、マスフローコントローラ2Aの初期状態での圧力降下時間と、今回の計測による圧力降下時間とが比較演算されて流量変化率が算出され、そのマスフローコントローラ2Aの流

量検定が行われる。

[0008]

【発明が解決しようとする課題】ところが、従来のマスフローコントローラ流量検定システムでは、流量計測時にマスフローコントローラの一次圧が低下してしまうために、測定精度が悪くなってしまうという問題があった。即ち、従来の流量検定システムによる流量測定は、遮断したマスフローコントローラー次側の圧力低下による、その降下速度を計測して流量変化率が測定されている。そのため、マスフローコントローラの一次圧が低下する状態で測定が行われていた。しかしながら、マスフローコントローラの使用条件をみた場合、通常その一次圧はレギュレータによってコントロールされ、圧力変動がないように一定に制御されている。これは、圧力変動が起こるとマスフローコントローラの流量コントロール精度が悪くなり、流れが脈動したり、一定の流量に定めることができないからである。

【0009】とのように、従来の流量検定システムでは、マスフローコントローラの一次圧が一定圧に管理された通常使用時の状態に対して、その一次圧が徐々に低下していくという異なった状態の下で検定が行われていた。従って、例えばマスフローコントローラは、一次圧の低下に伴って排出流量が減少していくと、その設定値との比較による不足を補おうと制御流量を増大させてしまう。そのため、一次圧を低下させた状態で流量検定を行うことが測定精度を悪くする原因となっていた。

【0010】また、前記従来例のものでは、計測時に逆止弁の閉弁が完全でないために、管内のガスが逆流してしまって配管容積が変動し、マスフローコントローラの流量計測が不安定になってしまうという問題があった。即ち、前記例示の場合では、各分岐管12B,12Cに設けられた連結部遮断弁18B,18Cが閉じられるため、その上流側管内の圧力はレギュレータ14によって2kgf/cm²に調整される。そして、計測開始用遮断弁15が閉じられて計測が開始されると、管内の窒素ガスがマスフローコントローラ2Aを通ってプロセスガス供給管1Aから排出される。

【00011】しかし、開始直後からの排出流量が僅かであるため、逆止弁17B、17Cの上流側及び下流側の圧力差はほとんど生じない。そのため、逆止弁17B、17Cが完全に閉弁されず、その逆止弁17B、17C下流側の窒素ガスが、徐々に減圧される上流側に逆流してしまうことがある。ところが、このような不都合は毎回必ず起こるわけではなく、逆止弁17B、17Cが正確に閉弁して逆流を生じさせない場合もある。従って、逆止弁17B、17Cが正確に閉じられる場合と閉じられない場合とがあったのでは、分岐管12B、12Cにおける逆止弁17B、17Cと連結部遮断弁18B、18Cとの間の容積分の変動が生じてしまい、マスフローコントローラの流量計測が不安定になってしまい

5

正確な流量検定が行えない。

【0012】そこで、本発明は、上述した問題点を解決するためになされたものであり、マスフローコントローラの流量測定精度を向上させたマスフローコントローラ流量検定システムを提供することを目的とする。

[0013]

【課題を解決するための手段】本発明のマスフローコン トローラ流量検定システムは、プロセスガス遮断弁とマ スフローコントローラとを順次経由してプロセスガス源 からのプロセスガスをプロセスチャンバに供給する複数 10 のプロセスガスラインと、計測ガス供給源からのプロセ スガスを前記各マスフローコントローラを経由して排出 すべく、前記プロセスガスラインに分岐接続された計測 ガスラインとを有し、前記計測ガスラインの共通部分に は、第1圧力調整器と、計測開始用遮断弁と、圧力セン サと、第2圧力調整器とが順次配管され、前記計測ガス ラインの各分岐部分には、前記プロセスガスラインと計 測ガスライン間の遮断を行う連結部遮断弁とが順次配管 されたものであって、前記計測開始用遮断弁と第2圧力 調整器との間の圧力降下を前記圧力センサによって測定 20 することでマスフローコントローラの流量検定を行うと とを特徴とする。

【0014】よって、閉じられたプロセスガス遮断弁に よりプロセスガスの供給が遮断され、計測対象外のマス フローコントローラに連結された連結部遮断弁が閉じら れて、計測ガス供給源から計測ガスが供給された後、ガ スライン内が第1圧力調整器と第2圧力調整器とによっ て所定圧に設定された状態で計測開始用遮断弁が閉じら れる。そして、ガスライン内に閉じこめられた計測ガス が、計測ガスが所定のマスフローコントローラから排出 されることに伴う圧力降下が圧力センサによって測定さ れ、その測定値に基づきマスフローコントローラの流量 が計測される。従って、マスフローコントローラから計 測ガスが排出される計測中、第2圧力調整器によってそ の下流側は常に一定圧に維持されているため、閉じられ た連結部遮断弁上流側の逆止弁には逆圧がかからず、逆 流を発生させない。そのため、計測時の逆止弁による容 積変化をなくし、マスフローコントローラの流量計測を 安定させることができる。

【0015】また、本発明のマスフローコントローラ流 量検定システムは、プロセスガス遮断弁とマスフローコ ントローラとを順次経由してプロセスガス源からのプロ セスガスをプロセスチャンバに供給する複数のプロセス ガスラインと、計測ガス供給源からのプロセスガスを前 記各マスフローコントローラを経由して排出すべく、前 記プロセスガスラインに分岐接続された計測ガスライン とを有し、前記計測ガスラインの共通部分には、第1圧 力調整器と、計測開始用遮断弁と、圧力センサとが順次 配管され、更にその下流側には一次圧を減圧させる圧力 調整器が分岐配管され、前記計測ガスラインの各分岐部 6

分には、プロセスガスの流入を防止する逆止弁と、前記 プロセスガスラインと計測ガスライン間の遮断を行う連 結部遮断弁とが順次配管されたものであって、前記計測 開始用遮断弁を閉じて前記圧力調整器が所定のタイミン グで減圧を行った後、前記圧力センサによって圧力降下 を測定することでマスフローコントローラの流量検定を 行うことを特徴とする。

【0016】よって、閉じられたプロセスガス遮断弁に よりプロセスガスの供給が遮断され、計測対象外のマス フローコントローラに連結された連結部遮断弁が閉じら れて、計測ガス供給源から計測ガスが供給された後、ガ スライン内が第1圧力調整器によって所定圧に設定され た状態で計測開始用遮断弁が閉じられる。計測開始用遮 断弁が閉じられて圧力調整器により所定のタイミングで 一次圧の減圧が行われた後、ガスライン内に閉じこめら れた計測ガスが、計測ガスが所定のマスフローコントロ ーラから排出されることに伴う圧力降下が圧力センサに よって測定され、その測定値に基づきマスフローコント ローラの流量が計測される。従って、圧力調整器により 所定のタイミングで一次圧の減圧が行われると、逆止弁 上流側の圧力が減圧され、逆圧により逆止弁にが強制的 に閉弁されて逆流の発生が防止される。そのため、計測 時の逆止弁による容積変化をなくし、マスフローコント ローラの流量計測を安定させることができる。

【0017】また、本発明のマスフローコントローラ流量検定システムは、前記圧力調整器は、圧力調整用遮断弁であって、前記計測開始用遮断弁の閉弁の後に開弁するととによって、低圧に設定した当該圧力調整用遮断弁の下流側に計測用ガスを流すことによって一次圧を減圧させることを特徴とする。よって、簡易な構成により逆止弁を確実に閉弁させることができ、計測時の逆止弁による容積変化をなくし、マスフローコントローラの流量計測を安定させることができる。

【0018】また、本発明のマスフローコントローラ流 量検定システムは、前記計測開始用遮断弁がノーマルク ローズタイプのエアオペレート弁、前記圧力調整用遮断 弁がノーマルオープンタイプのエアオペレート弁の組み 合わせである場合、又はそれぞれの遮断弁が逆のタイプ のオペレート弁による組み合わせである場合に、両遮断 弁への作動エアの供給が共通の制御弁によって制御され るものであって、計測開始用遮断弁への作動エアの供給 が絞りと逆止弁とからなるスピードコントローラを介し て行われることを特徴とする。よって、共通の制御弁に よって作動エアの供給が可能なため、その構成部材を減 らすことができ、また、計測ガス供給時にスピードコントローラによって計測開始用遮断弁が開けられる前に圧 力調整用遮断弁を閉じるため、その圧力調整用遮断弁下 流側を確実に低圧状態にすることができる。

【0019】また、本発明のマスフローコントローラ流 量検定システムは、前記圧力調整器は、圧力調整用遮断

されている。

の不都合によって容積が変動する逆止弁17及び連結部 遮断弁18間の圧力を測定すべく圧力センサ26が配管

弁と補助遮断弁とが順次配管されたものであって、前記 計測開始用遮断弁の閉弁前に前記補助遮断弁を開閉する ととによって、前記圧力調整遮断弁下流側を低圧にする ととを特徴とする。よって、補助遮断弁の開閉によって 圧力調整用遮断弁下流側を確実に低圧状態にすることが できる。

【0023】また、この計測試験装置には図2に示す制御部が構成されている。なお、図1には図示していないが、流量検定システムにおいても同様の制御部が構成されている。計測開始用遮断弁15及び連結部遮断弁18は、共にノーマルクローズタイプのエアオペレート弁であり、その両遮断弁15,18を動作させる作動エアの供給を調整するための電磁弁31,32が、図示しないエアボンブに接続されている。電磁弁31には、その駆動電源32に接続されたモニタリングコントローラ31が接続され、電磁弁32には、その駆動電源34に接続された1/Oボード35に接続されている。

[0020]

【0024】モニタリングコントローラ31は、所定のタイミングで電磁弁31を開閉すべく制御プログラムが記憶されている。また、そのモニタリングコントローラ31には、I/Oボード35が接続され、更にそのI/Oボード35には、本計測試験装置の全体制御を行うパソコン36に接続されている。一方、ADボード37がパソコン36に接続されている。

【発明の実施の形態】次に、本発明にかかるマスフロー コントローラ流量検定システムの一実施の形態について 説明する。図1は、第1実施の形態のマスフローコント ローラ流量検定システム(以下、単に「流量検定システ ム」という) に組み込まれたガス回路の一部を示した図 である。これは、前記従来例のもの(図10参照)とほ ほ同様な構成によって形成されたガス回路であるが、そ の特徴として、計測ガス供給管11に圧力センサ16の 下流側に第2のレギュレータ21が配管されている。よ って、このレギュレータ21を除き、他の構成について は従来例のものと同符号を付して説明する。レギュレー タ21は、その下流側の圧力を調節することによって逆 止弁17A~17Cによる容積変化をなくし、マスフロ 20 ーコントローラの流量計測を安定させる目的で設けられ たものである。そとで、とのような構成のガス回路によ る流量計測の安定性について、その計測方法を示すとと もに計測精度を検証することとする。

【0025】一方、とのような本実施の形態の流量検定システムに基づく計測試験装置とともに、図10で示した従来の流量検定システムに対応する計測試験装置を構成し、両者の流量計測の安定性について比較してみる。図3は、従来の流量検定システムの計測試験装置を示した回路図であり、図2のものと比較して、本実施の形態の特徴として設けたレギュレータ21を含まないものであって、他の構成を同一とする。同一の構成については30 同符号を付して示す。

【0021】図2は、本流量検定システムに基づく計測試験装置を示した回路図である。この装置では、計測対象となるマスフローコントローラ2へのガスラインが計測ガス供給管22によって構成され、その計測ガス供給管22の上流側には、レギュレータ14、計測開始用遮断弁15、圧力センサ16及びレギュレータ21が、図1に示したガス回路に対応して順に配管されている。そして、その計測ガス供給管22の下流側には、マスフローコントローラ2が接続され、マスフローコントローラ2に供給されるガスの圧力を測定する圧力センサ23と、マスフローコントローラ21の排出流量を測定するマスフローメータ24がそれぞれ配管されている。

【0026】そこで、先に本実施の形態における流量検定システムの計測試験装置の場合について説明する。なお、計測ガスには窒素ガスの代わりに圧縮エアを使用する。先ず、パソコン36からの計測開始信号が発信されると、I/Oボード35を介して駆動電源34からの電圧が電磁弁32に印加され、励磁した電磁弁32の動作により作動エアが遮断されて連結部遮断弁18が閉じられる。また、パソコン36からの計測開始信号はI/Oボード35からモニタリングコントローラ33に送信され、駆動電源32からの電圧が電磁弁31に印加される。そのため、励磁した電磁弁31の動作により作動エアが供給されて計測開始用遮断弁18が開けられ、計測ガス供給管22へエア供給源38からの圧縮エアが供給

マスフローヌータ24かぞれぞれ配置されている。 【0022】とこで、レギュレータ21から計測対象となるマスフローコントローラ2(例えば、図1におけるマスフローコントローラ2Aに対応)までのガスラインを図1のガス回路のものと比較すれば、分岐管12Aと、そこに配管された逆止弁17A及び連結部遮断弁18Aと、そしてプロセスガス供給管1Aと、そこに配管された第2遮断弁4Aとが省略されている。一方、計測ガス供給管22に配管されたレギュレータ21の下流側では、計測対象外のマスフローコントローラ(例えば、図1におけるマスフローコントローラ2B,2Cに対応)に連結された全ての分岐管12B,12Cを代替した分岐管25が、計測ガス供給管22に分岐接続されている。そして、そこには逆止弁17及び連結部遮断弁18が順に配管され、さらに本計測装置では、逆止弁17

【0027】エア供給源38から供給された圧縮エアは、計測ガス供給管22に直接配管されたマスフローコントローラ2及びマスフローメータ24を通って排出され、一方その計測ガス供給管22に分岐接続された分岐管25へ流れるエアは、連結部遮断弁18が閉じられて50 いるため、その流れが止められる。ところで、本計測試

験装置では、レギュレータ14が4kgf/cm 2 に設定されているため、その下流側では、計測ガス供給管22内の圧力が4kgf/cm 2 に維持されることとなる。従って、圧力センサ16の測定値は4kgf/cm 2 が示めされる。

【0028】また、その下流側に設けられた本実施の形態の特徴をなすレギュレータ21は、2kgf/cm²に設定されている。そのため、更にその下流側の計測ガス供給管22内及び分岐管25内の圧力は、2kgf/cm²に維持されることとなる。従って、圧力センサ23及び圧力センサ26の測定値は2kgf/cm²が示される。そして、エア供給源38から供給された圧縮エアによって、前述した値にガスライン内の圧力が設定された後、所定のタイミングでモニタリングコントローラ33により電磁弁31への通電が止められる。そのため、電磁弁31の動作により作動エアの供給が遮断されて計測開始用遮断弁15が閉じられる。計測開始用遮断弁15の閉弁によって圧縮エアの供給が遮断され、計測が開始される。

【0029】とのとき、圧力センサ16及び圧力センサ26の測定、そしてマスフローメータ24の測定による実測値データが、パソコン36に接続されたADボード37によりモニタされる。図4は、この実測値データをグラフにして示したものであり、横軸に時間、縦軸に圧力及び流量をとって示したグラフである。先ず、計測開始用遮断弁15が閉じられると、計測ガス供給管22内に閉じこめられたエアが、流量設定されたマスフローコントローラ2を通って大気へ排出される。そのため、計測開始用遮断弁15の下流側の圧力は徐々に低下していくことになるが、この計測試験装置ではレギュレータ21によって更に圧力調整が行われているため、その下流側の圧力は2kgf/cm²に維持される。

【0030】そこで、圧力センサ16によって測定される圧力は、計測開始用遮断弁15とレギュレータ21との間に充填されたエアが下流側に流れるため、図4に示すように計測開始直後から緩やかな降下線が示される。また、マスフローコントローラ2の排出流量は、図4に示されるように一定値が保たれている。従って、圧力センサ16において測定される圧力は一定の割合で下降することとなる。一方、レギュレータ21下流側は、常に2kgf/cm²の圧力に維持されているため、圧力センサ26によってさ測定れる圧力は一定値が保たれている。なお、この実測値データ(P16, P26, MFM24)はADボード37に送信され、そのデータを解析したパソコン36から出力されたものである。

【0031】次に、図3に示した従来の流量検定システム(図10)における計測試験装置の場合について説明する。その試験方法は前述した本実施の形態のものと同様である。エア供給源38から供給された圧縮エアは、計測ガス供給管22に直接配管されたマスフローコント

ローラ2及びマスフローメータ24を通って排出され、一方その計測ガス供給管22に分岐接続された分岐管25へ流れるエアは、連結部遮断弁18が閉じられているため、その流れが止められる。ところで、本計測試験装置では、レギュレータ14が2kgf/cm²に設定されているため、その下流側では、計測ガス供給管22内

れているため、その下流側では、計測ガス供給管22内及び分岐管25内の圧力が2kgf/cm'に維持されることとなる。従って、圧力センサ16及び圧力センサ26の測定値は2kgf/cm'が示めされる。

【0032】そして、エア供給源38から供給された圧縮エアによって、前述したようにガスライン内の圧力が2kgf/cm²に設定された後、所定のタイミングでモニタリングコントローラ33によって電磁弁31への通電が遮断される。そのため、電磁弁31の動作により作動エアの供給が遮断されて計測開始用遮断弁15が閉じられ、計測が開始される。

【0033】このとき、圧力センサ16及び圧力センサ 26の測定、そしてマスフローメータ24の測定による 実測値データが、パソコン36に接続されたADボード 37によりモニタされる。図5は、この実測値データを グラフにして示したものであり、横軸に時間、縦軸に圧 力及び流量をとって示したグラフである。先ず、計測開 始用遮断弁15が閉じられると、計測ガス供給管22内 にに閉じこめられたエアが、流量設定されたマスフロー コントローラ2を通って大気へ排出される。そのため、 計測開始用遮断弁15下流側にあるエアの排出によっ て、圧力センサ16によって測定される圧力は、図5に 示すように徐々に低下する下降線が示された。また、マ スフローコントローラ2の排出流量は、図5に示される ように、計測開始直後の流量低下を補うべく弁の開きを 大きくするために上昇するが、その後は安定した設定流 量の排出が保たれる。従って、圧力センサ16において 測定される圧力は一定の割合で下降することとなる。 【0034】そして、このとき従来の課題でも示したよ

うに逆止弁17に作動ミスが生じると、図5に示すように圧力センサ26によってされる圧力が徐々に低下する下降線が示されることとなる。逆止弁17は、その上流側の圧力が低下すれば下流側の圧力が相対的に高くなり、そのことによって逆圧がかかかり下流側のエアが逆流しないように閉弁されるはずである。そのような正常時には、逆止弁17と連結部遮断弁18との間の管内は密閉状態となり、エアの逆流が生じないため圧力センサ26によって測定される圧力は一定値を示すこととなる。

【0035】しかし、逆止弁17が作動ミスによって完全に閉弁されなければ、上流側の減圧によってエアが逆流してしまうこととなる。図5は、そのような状況を示したものである。従って、図3に示す従来の流量検定システムにおける計測試験装置では、圧力センサ16で測50 定される圧力は、計測開始直後からのエアの排出によっ

て2kgf/cm゚の値から徐々に降下し、逆止弁17 が閉じられなかったととで、圧力センサ26で測定され る圧力も2 kg f/cm²の値から徐々に下降する値が 示されることとなった。そして、こような計測時の逆止 弁17の開閉状態は、繰り返し行われる計測試験装置で の試験結果から、不規則に発生する現象であることがわ

11

【0036】とれに対し、本実施の形態の流量検定シス テムにおける計測試験装置では、レギュレータ21によ って逆止弁17の上流側及び下流側圧力を一定値に保つ ため、分岐管25内のエアの流れを止めることで逆止弁 17での逆流がなくなった。そのことを示すように、図 4に示す圧力センサ26の測定値が一定となった。従っ て、本実施の形態の計測試験装置では、従来のような逆 止弁17の開閉による容積変化をなくし、流量計測時に は、常に連結部遮断弁18上流側の容積のもとで計測が 行われるようになった。よって、この計測検査装置の試 験結果から、図1に示す流量検定システムについても流 量計測が安定して行えることが分かる。そこで、例えば マスフローコントローラ2Aの流量検定を行う場合につ いて説明する。

【0037】先ず、全ての第1遮断弁3A~3Cが閉じ られ、プロセスガスA~Cの供給が遮断される。次い で、連結部遮断弁18A~18Cが開かれ、レギュレー タ14の下流側の圧力が4kgf/cm²に、レギュレ ータ21の下流側の圧力が2kgf/cm'になるよう に調整された状態で計測開始用遮断弁15が開かれる。 そのため、高圧窒素源13から供給された窒素ガスは、 計測ガス供給管11からプロセスガス供給管1A~1C へ流れ、図示しないプロセスチャンバを介して排気側に ブローして、プロセスガス供給管1A~1C内に残留し ているプロセスガスが掃気される。その後、連結部遮断 弁18B, 18Cが閉じられ、マスフローコントローラ 2B, 2Cからの排出が止められる。

【0038】窒素ガスは、マスフローコントローラ2A を介して設定流量づつ排出され続けるが、一方で高圧窒 素源6からレギュレータ14を介して補充される。その ため、管内の圧力は、レギュレータ14の下流側はレギ ュレータ21までの間で4kgf/cm² に維持され、 そのレギュレータ21下流側は2kgf/cm² に維持 される。このような設定圧力で管内が安定した後、計測 開始用遮断弁15が閉じらて計測が開始される。計測開 始用遮断弁15の閉弁によりその下流側に閉じこめられ た窒素ガスは、排出側に連通している分岐管 12 A を通 ってマスフローコントローラ1から設定流量の窒素ガス が排出され続ける。そして、窒素ガスの排出により、供 給が止められた計測開始用遮断弁15下流側の圧力、即 ち、圧力センサ16によって測定される圧力は次第に下 降するとととなる。

【0039】しかし、圧力センサ16の下流にはレギュ 50 する。

レータ21が設けられているため、そのレギュレータ2 1下流側の圧力は依然として2 kgf/cm2の圧力が 維持されている。そのため、従来逆流のおそれがあった 逆止弁17B, 17Cは、その上流側と下流側とで圧力 差がないので逆流するととはなく、マスフローコントロ ーラ2Aの流量計測は、安定した一定容積の下で行われ る。従って、流量検定システムでは、圧力センサ16か ら出力される測定値に基づき、所定の圧力幅における圧 力降下時間によって流量計測が行われる。例えば、本実 施の形態では、圧力センサ16の測定値が3.5kgf /cm² になったところで、パソコン36に接続された ADボード37によって圧力データのモニタが開始さ れ、3.3~2.8 kgf/cm' までの圧力降下時間 によって流量計測が行われる。そして、今回計測された 圧力降下時間と、マスフローコントローラ2 Aの初期状 態での圧力降下時間とが比較演算されて流量変化率が算 出され、それをもとにマスフローコントローラ2Aの流 量検定が行われる。

12

【0040】以上、詳細に説明したように、本実施の形 態の流量検定システムによれば、ガス回路中に逆止弁1 7A~17Cを有するものであっても、圧力センサ16 による計測位置下流側に更に圧力調整器として第2のレ ギュレータ21を設けたので、逆止弁17A~17Cの 前後の圧力を一定に保つことで逆流の影響をなくすこと ができた。そのため、マスフローコントローラ2A(2 B, 2C)の流量計測を行う際の容積が常に一定とな り、その検定が精度よく行われることとなった。なお、 本実施の形態では、逆止弁17A~17Cが及ぼすマス フローコントローラの一次圧の低下、特に逆止弁17A ~17℃の開弁による容積変化による場合を示して説明 したが、圧力センサ16による計測位置下流側に圧力調 整器として第2のレギュレータ21を設けることは、逆 止弁の有無にかかわらずマスフローコントローラの一次 圧を安定させることができ、これによってマスフローコ ントローラの流量測定精度を向上させることができる。 【0041】次に、本発明にかかるマスフローコントロ ーラ流量検定システムの第2実施の形態について説明す る。図6は、第2実施の形態の流量検定システムに組み 込まれたガス回路の一部を示した図である。本実施の形 態のものも、前記従来例のものとほぼ同様の構成によっ て形成されたガス回路であって、その特徴は、計測ガス 供給管11に圧力調整弁41を設けた点である。そこ で、この圧力調整弁41を除き、他の構成については従 来例のものと同符号を付して説明する。との圧力調整弁 41は、逆止弁17A~17C上流側の圧力を瞬間的に 減圧させるために設けられたものである。そとで、この ような構成のガス回路による流量計測の安定性につい て、前記第1実施の形態と同様に計測試験装置を示し、 その計測方法を示すとともに計測精度を検証することと

【0042】図7は、本実施の形態の流量検定システムに基づいて形成された計測試験装置を示した回路図である。この装置では、計測対象となるマスフローコントローラ2へのガスラインが計測ガス供給管22によって構成され、その計測ガス供給管22の上流側には、レギュレータ14、計測開始用遮断弁15及び圧力センサ16が、図6に示したガス回路に対応して順に配管されている。そして、その計測ガス供給管22の下流側には、マスフローコントローラ2及びその排出流量を測定するマスフローメータ24が配管されている。一方、計測ガス供給管22には、マスフローコントローラ2直前の上流側に分岐管25が分岐接続されている。そして、その分岐管25は更に2方向に分岐され、一方には逆止弁17、圧力センサ26及び連結部遮断弁18が順に配管され、他方には圧力調整弁41が配管されている。

【0043】圧力調整弁41は、ノーマルオープンタイ プのエアーオペレート弁であり、計測開始用遮断弁15 と同じ電磁弁31からの作動エアによって動作するよう 共通するエアパイプが接続されている。その計測開始用 遮断弁15は、ノーマルクローズタイプのエアーオペレ 20 ート弁であり、圧力調整弁41が閉じるのに対し若干遅 れて開くようにするためのスピードコントローラが設け られている。具体的には、計測開始用遮断弁15に絞り 42を介してエアパイプが接続され、その絞り42をま たぐように連結されたバイバスに、計測開始用遮断弁1 5側への流れを遮断する逆止弁43が配管されて構成さ れている。また、圧力調整弁41下流側の圧力調整管4 4は閉じられているが、その下流側の配管容積は、後述 するように圧力調整弁41が開いて上流側のガスが下流 側の圧力調整管44に流れ込むことによって、上流側の 圧力降下幅が約0.3 kgf/cm²となるように設計 されている。

【0044】そこで、本実施の形態の流量検定システムにおける計測試験装置の流量計測について説明する。なお、本試験においても計測ガスには窒素ガスの代わりに圧縮エアを使用する。先ず、パソコン36からの計測開始信号が発信されると、I/Oボード35を介して駆動電源34からの電圧が電磁弁32に印加され、励磁した電磁弁32の動作により作動エアが遮断されて連結部遮断弁18が閉じられる。また、パソコン36からの計測開始信号はI/Oボード35からモニタリングコントローラ33に送信され、駆動電源32からの電圧が電磁弁31に印加される。そのため、励磁した電磁弁31の動作により作動エアが供給されて計測開始用遮断弁15が開けられ、計測ガス供給管22へエア供給源38からの圧縮エアが供給される。

【0045】とのとき、電磁弁31の動作により供給された作動エアは、圧力調整弁41及び計測開始用遮断弁15へ同一のエアパイプによって同時に供給されるが、スピードコントローラによって計測開始用遮断弁15の

動作が遅れることとなる。計測開始用遮断弁15に供給される作動エアの供給量が絞り42によって制限されているため、圧力調整弁41に比べて、計測開始用遮断弁15を動作させる圧力に達するまでに時間がかかるためである。

【0046】そこで、遅れて開かれた計測開始用遮断弁 15によってエア供給源38から供給された圧縮エアは、計測ガス供給管22に直接配管されたマスフローコントローラ2及びマスフローメータ24を通って排出される。一方、その計測ガス供給管22に分岐接続された分岐管25へ流れるエアは、連結部遮断弁18及び圧力調整弁41が閉じられているため、その流れが止められる。本計測試験装置では、レギュレータ14が2kgf/cm'に設定されているため、その下流側では圧力が2kgf/cm'にまで上昇して安定することとなる。また、エア供給源38から圧縮エアが供給される前に圧力調整弁41が閉じられるため、圧力調整弁41の下流側の圧力調整管44内は2kgf/cm'に設定された上流側に比べ低圧になっている。

【0047】そして、エア供給源38から供給された圧

縮エアによって前述した値にガスライン内の圧力が設定 されて安定した後、所定のタイミングで電磁弁31への 通電がとめられる。そのため、電磁弁31の動作により 作動エアの供給が遮断され、計測開始用遮断弁18が閉 じらて計測が開始される。このとき、圧力センサ16及 び圧力センサ26の測定、そしてマスフローメータ24 の測定による実測値データが、バソコン36に接続され たADボード37によりモニタされる。図8は、この実 測値データをグラフにして示したものであり、横軸に時 間、縦軸に圧力及び流量をとって示したグラフである。 【0048】作動エアの供給遮断により計測開始用遮断 弁18が閉じられると、それと同時に圧力調整弁41が 開けられる。その瞬間、計測開始用遮断弁15の下流側 では、2 kgf/cm' から約0.3 kgf/cm' の 急激な圧力降下分が生ずる。計測開始用遮断弁15の遮 断によって閉じこめられたエアが、圧力調整弁41下流 側の圧力調整管44内へ瞬間的に流れるためである。従 って、逆止弁17は、計測開始直後に急激な圧力降下に よる逆圧がかかり確実に閉弁することとなる。そこで、 40 圧力調整弁41による急激な圧力降下は圧力センサ16 によって測定され、図8に示すように急激は下降線が示 される。そして、計測開始用遮断弁15下流側に閉じて められたエアはマスフローコントローラ2を通って設定 流量づつ排出されるため、続いて徐々に低下する下降線 が示される。

【0049】一方、逆止弁27の下流側を検出する圧力センサ26によって測定される逆止弁17下流側の圧力は、図8に示すように計測開始の前後を問わず常に一定に保たれている。これは、その逆止弁17が完全に閉弁され、連結部遮断弁18との間に閉じこめられたエアに

は逆流が生じてないためである。また、マスフローコントローラ2の排出流量を測定するマスフローメータ24の出力は、図8に示すように計測開始直後に流量が一旦急激に突出し、その後一定流量で安定している。これは、計測開始直後の圧力降下に伴う流量低下を補うべく、マスフローコントローラ2の弁の開きが瞬間的に大きくなるためである。その後ガスライン内のエアが安定するため、マスフローコントローラ2が再び絞られ、設定流量のエアが排出されることとなる。なお、この実測値データ(P16、P26、MFM24)は、ADボード37に送信され、そのデータを解析したパソコン36から出力されたものである。

15

【0050】従って、本実施の形態の流量検定システムにおける計測試験装置によれば、計測開始直後に、圧力調整弁41によって逆止弁17の上流側圧力を急激に圧力降下させるため、逆止弁17が正確に閉弁されてエアの逆流がなくなった。そのことを示すように、図8で示す圧力センサ26によって測定される圧力が一定となった。従って、本実施の形態の計測試験装置でも、従来のような逆止弁17の開閉による容積変化をなくし、流量 20計測には、常に逆止弁17上流側の容積が対象になることとなった。よって、この計測検査装置の試験結果から、図6に示す流量検定システムについても流量計測が安定して行えることが分かる。そこで、例えばマスフローコントローラ2Aの流量検定を行う場合について説明する。

【0051】先ず、全ての第1遮断弁3A~3Cが閉じ られ、プロセスガスA~Cの供給が遮断される。次い で、連結部遮断弁18A~18Cが開かれ、レギュレー タ14の下流側の圧力が2kgf/cm'に調整された 状態で計測開始用遮断弁15が開かれる。このとき、圧 力調整弁41は閉じられ、その下流側の圧力は、前述し た計測試験装置と同様に2 kg f/c m² に比べて低圧 に保たれている。また、連結部遮断弁18B, 18Cは 閉じられ、マスフローコントローラ2B, 2Cへは流れ ることはない。そのため、高圧窒素源13から供給され た窒素ガスは、計測ガス供給管11からプロセスガス供 給管1A~1Cへ流れ、図示しないプロセスチャンバを 介して排気側にブローして、プロセスガス供給管1A~ 1 C内に残留しているプロセスガスが掃気される。その 後、連結部遮断弁18B、18Cが閉じられ、マスフロ ーコントローラ2B, 2Cからの排出が止められる。

【0052】窒素ガスは、マスフローコントローラ2Aを介して設定流量づつ排出され続けるが、一方で高圧窒素源6からレギュレータ14を介して補充される。そのため、レギュレータ14の下流側は2kgf/cm²に維持される。そこで、この状態から計測開始用遮断弁15が閉じられて計測が開始される。この計測開始用遮断弁15の閉弁により窒素ガスの供給が遮断されると同時に圧力調整弁41が開けられる。そのため、計測開始用

遮断弁15の閉弁によってガスライン内に閉じこめられた窒素ガスは、圧力調整弁41の開弁によって、より圧力の低い圧力調整弁41下流側の圧力調整管44へ流れ込むこととなる。従って、計測開始用遮断弁15下流側の圧力は2kgf/cm²から急激な圧力降下を生じ、逆圧によって全ての逆止弁17A~17Cが閉じられる。

【0053】そして、計測開始用遮断弁15の閉弁によ りその下流側に閉じこめられた窒素ガスは、排出側に連 通している分岐管12Aを通ってマスフローコントロー ラ1から設定流量の窒素ガスが排出され続ける。そし て、窒素ガスの排出により、供給が止められた計測開始 用遮断弁15下流側の圧力は低下し、圧力センサ16の 測定値が次第に下降するとととなる。このとき、逆止弁 17B, 17Cは、更に減圧する上流側と2kgf/c m'に保たれた下流側との圧力差によって、閉弁状態が 維持される。よって、従来逆流のおそれがあった逆止弁 17B, 17Cは確実に閉弁され、マスフローコントロ ーラ2Aの流量計測は、安定した一定容積の下で行われ る。従って、流量検定システムでは、圧力センサ16の 測定値に基づき、所定の圧力幅における圧力降下時間に よって流量計測が行われる。そして、今回計測された圧 力降下時間と、マスフローコントローラ2 Aの初期状態 での圧力降下時間とが比較演算されて流量変化率が算出 され、それをもとにマスフローコントローラ2Aの流量 検定が行われる。

【0054】以上、詳細に説明したように、本実施の形態の流量検定システムによれば、ガス回路中に逆止弁17A~17Cを有するものであっても、圧力調整弁41によって計測開始直後の圧力を下げ、逆止弁17A~17Cを確実に閉弁させるようにしたので、マスフローコントローラ2A(2B,2C)の流量計測を行う際の容積が常に一定となり、その検定が精度よく行われることとなった。ところで、本実施の形態では、逆止弁17A~17Cによる問題点を中心に説明したが、更にこの流量検定システムに対して、前記第1実施の形態の如く圧力センサ16による計測位置下流側に圧力調整器として第2のレギュレータ21を設けてもよい。そうすれば、更にマスフローコントローラの一次圧を安定させることができ、これによってマスフローコントローラの流量測定精度を向上させることができる。

【0055】なお、本発明は、前記実施の形態に限定されるわけではなく、その趣旨を逸脱しない範囲で様々な変更が可能である。例えば、請求項1に記載の圧力調整器に該当する前記第1実施の形態で示したレギュレータは、固定式或いは、電子式レギュレータなどの別を問わない。また、前記第2実施の形態で示した請求項2に記載の圧力調整器の構成は、圧力調整弁41及び圧力調整管44によるものに限定されず、例えば、圧力調整管44によるものとせず、ベントラインとしてもよい。こ

の場合、圧力調整弁41は所定の圧力降下を生じさせる時間で開閉する。また、図9に示すように、圧力調整弁41及び補助遮断弁45を直列に配管することで、スピードコントローラを構成する絞り42及び逆止弁43を省略するようにしてもよい。この場合、計測開始前に補助遮断弁45を開閉し、圧力調整弁45下流側を低圧状態にする。

[0056]

【発明の効果】本発明は、プロセスガス遮断弁とマスフ ローコントローラとを順次経由してプロセスガス源から のプロセスガスをプロセスチャンバに供給する複数のプ ロセスガスラインと、計測ガス供給源からのプロセスガ スを各マスフローコントローラを経由して排出すべく、 プロセスガスラインに分岐接続された計測ガスラインと を有し、計測ガスラインの共通部分には、第1圧力調整 器と、計測開始用遮断弁と、圧力センサと、第2圧力調 整器とが順次配管され、計測ガスラインの各分岐部分に は、プロセスガスラインと計測ガスライン間の遮断を行 う連結部遮断弁とが順次配管した構成としたので、マス フローコントローラから計測ガスが排出される計測中、 第2圧力調整器によってその下流側は常に一定圧に維持 されるため、マスフローコントローラの流量測定精度を 向上させたマスフローコントローラ流量検定システムを 提供すること可能となった。

【0057】また、本発明は、プロセスガス遮断弁とマ スフローコントローラとを順次経由してプロセスガス源 からのプロセスガスをプロセスチャンバに供給する複数 のプロセスガスラインと、計測ガス供給源からのプロセ スガスを各マスフローコントローラを経由して排出すべ く、プロセスガスラインに分岐接続された計測ガスライ ンとを有し、計測ガスラインの共通部分には、第1圧力 調整器と、計測開始用遮断弁と、圧力センサとが順次配 管され、更にその下流側には一次圧を減圧させる圧力調 整器が分岐配管され、計測ガスラインの各分岐部分に は、プロセスガスの流入を防止する逆止弁と、プロセス ガスラインと計測ガスライン間の遮断を行う連結部遮断 弁とが順次配管されたものであって、計測開始用遮断弁 を閉じて圧力調整器が所定のタイミングで減圧を行った 後、圧力センサによって圧力降下を測定することでマス フローコントローラの流量検定を行う構成としたので、 逆止弁にが強制的に閉弁されるため、計測時の逆止弁に よる容積変化がなくなりマスフローコントローラの流量 計測が安定したマスフローコントローラ流量検定システ ムを提供することが可能となった。

【0058】また、本発明は、圧力調整器は、圧力調整 用遮断弁であって、計測開始用遮断弁の閉弁の後に開弁 することによって、低圧に設定した当該圧力調整用遮断 弁の下流側に計測用ガスを流すことによって一次圧を減 圧させる構成としたので、簡易な構成により逆止弁を確 実に閉弁させることができ、計測時の逆止弁による容積 変化がなくなりマスフローコントローラの流量計測が安 定したマスフローコントローラ流量検定システムを提供 することが可能となった。

18

【0059】また、本発明は、計測開始用遮断弁がノー マルクローズタイプのエアオペレート弁、圧力調整用遮 断弁がノーマルオープンタイプのエアオペレート弁の組 み合わせである場合、又はそれぞれの遮断弁が逆のタイ ブのオペレート弁による組み合わせである場合に、両遮 断弁への作動エアの供給が共通の制御弁によって制御さ れるものであって、計測開始用遮断弁への作動エアの供 給が絞りと逆止弁とからなるスピードコントローラを介 して行われるよう構成したので、共通の制御弁によって 作動エアの供給が可能なため、その構成部材を減らすこ とができ、また、計測ガス供給時にスピードコントロー ラによって計測開始用遮断弁が開けられる前に圧力調整 用遮断弁を閉じるため、その圧力調整用遮断弁下流側を 確実に低圧状態にすることができるマスフローコントロ ーラ流量検定システムを提供することが可能となった。 【0060】また、本発明は、圧力調整器が、圧力調整 用遮断弁と補助遮断弁とが順次配管されたものであっ て、計測開始用遮断弁の閉弁前に補助遮断弁を開閉する ととによって、圧力調整遮断弁下流側を低圧にする構成 としたので、補助遮断弁の開閉によって圧力調整用遮断 弁下流側を確実に低圧状態にすることができるマスフロ ーコントローラ流量検定システムを提供することが可能 となった。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明にかかる第1実施の形態の流量検定システムを構成するガス回路の一部を示した図である。

【図2】第1実施の形態の流量検定システムにおける計 測試験装置を示した回路図である。

【図3】従来の流量検定システムにおける計測試験装置 を示した回路図である。

【図4】第1実施の形態の流量検定システムにおける計 測試験装置の実測値データをグラフにして示した図であ る。

【図5】従来の流量検定システムにおける計測試験装置 の実測値データをグラフにして示した図である。

【図6】本発明にかかる第2実施の形態の流量検定システムを構成するガス回路の一部を示した図である。

【図7】第2実施の形態の流量検定システムにおける計測試験装置を示した回路図である。

【図8】第2実施の形態の流量検定システムにおける計 測試験装置の実測値データをグラフにして示した図であ る。

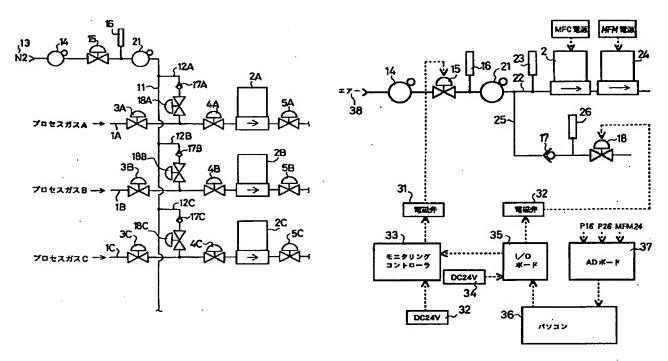
【図9】本発明にかかる他の実施の形態の流量検定システムを構成するガス回路の一部を示した図である。

【図10】従来の流量検定システムを構成するガス回路 の一部を示した図である。

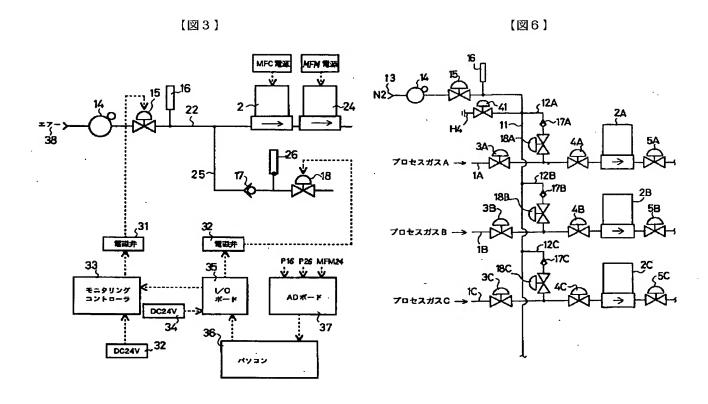
【符号の説明】

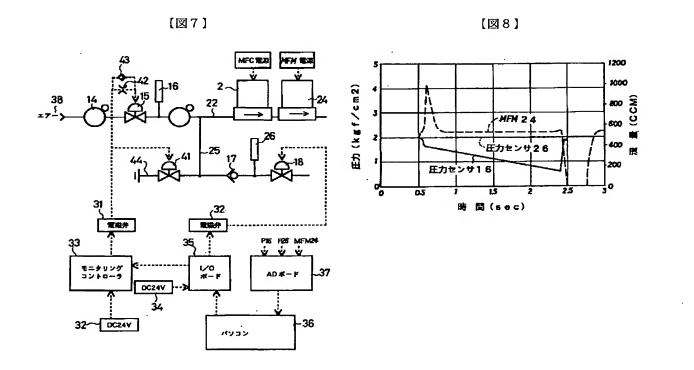
特開平11-223538 (11)20 19 1, $1A\sim 1C$ プロセスガス供給管 * 15 計測開始用遮断弁 $2, 2A\sim 2C$ マスフローコントローラ 16, 23, 26 圧力センサ $3A\sim3C$ 第1遮断弁 $17, 17A \sim 17C$ 逆止弁 4 A ~ 4 C 連結部遮断弁 第2遮断弁 18, 18A~18C 5A~5C 第3遮断弁 31, 32 電磁弁 11,22 計測ガス供給管 モニタリングコントローラ 3 1 12A~12C, 25 I/Oボード 35 分岐管 13 パソコン 高圧窒素源 3.6 14, 21 レギュレータ ADボード 37

【図1】

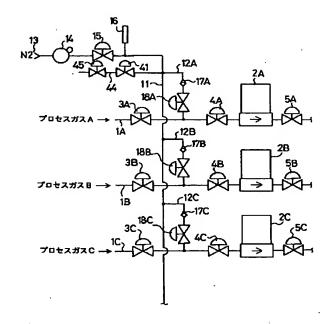


【図4】









【図10】

